JP-A-61-211987

Abstract

High frequency driving circuit for magnetron

A high frequency driving circuit for a magnetron includes an inverter having a switching element for obtaining a high frequency voltage, a switching control circuit for controlling a switching frequency of the switching element by detecting an input signal to the inverter, and a presser transformer for pressing an output of the inverter. The high frequency driving circuit oscillates a magnetron on the basis of the output of the presser transformer. The switching control circuit includes a state detecting portion which detects a oscillating state or a non-oscillating state of the magnetron, and a limiting portion which limits a lower limit value of the switching frequency at the non oscillating state of the magnetron to a value higher than a lower value of the switching frequency at the oscillating state of the magnetron on the basis of a result of the state detecting portion.

16 presser transformer

- 17 capacitor
- 19 transistor
- 20 switching control circuit
- 23 magnetron

⑩ 公開特許公報(A) 昭61-211987

⑤Int Cl.⁴

H 05 B 6/66

識別記号

庁内整理番号 B-8112-3K 審査請求 未請求 発明の数 1 (全4頁)

図発明の名称

マグネトロンの高周波駆動回路

②特 願 昭60-53574

20出 願 昭60(1985) 3月18日

70発明者 越智

秀喜

守口市京阪本通2丁目18番地 三洋電機株式会社内

⑪出 願 人 三洋電機株式会社

守口市京阪本通2丁目18番地

邳代 理 人 弁理士 佐野 静夫

明 和 書

1. 発明の名称

マグネトロンの

高周波駆動回路

2. 特許請求の範囲

3. 発明の詳細な説明

(イ) 産業上の利用分野

本発明はマグネトロンの高周波駆動回路に関する。

(ロ) 従来の技術

第2図は特別昭59-194378号公報に見られるマグネトロンの高周波駆動回路である。商用電源(U)の出力は整流器(II)により整流され、その出力がコンデンサ(I2)(I)をびコイル(I)からなるローパスフィルタを介して、チョークコイル(I5)、昇圧トランス(I6)の1次巻線(16P)、コンデンサ(I7)、ダイオード(I8)及びスイッチング素子であるトランジスタ(I2)からなるインパータに供給される。トランジスタ(I2)はスイッチング制御回路(2))が出力する高周波パルス信号にてオンオフ制御される。

昇圧トランス(脳の 2次巻線(16s)に発生した高電圧は、ダイオード(21)及びコンデンサ(22)からなる半波倍電圧回路を通してマグネトロン(23)に供給される。また、昇圧トランス(版の3次巻線(16t)はマグネトロン(23の陰極加熱用の電源となっている。

スイッチング制御回路(畑は、整流器(川の正側出力電圧、即ちインパータの入力電圧を検出する入力回路(20 a)と、整流器(川の負側出力線に接続された抵抗(畑に生じる電圧によりインパータの入力電流を検出する入力回路(20 d)と、これら入力回路(20 a)(20 d)の信号を入力する信号変換回路(20 b)と、駆動回路(20 c)とから構成されている。そして、信号変換回路(20 b)は入力回路(20 a)(20 d)の信号に基いてトランジスタ(Wのスイッチング周波数を決定する。

第3図はスイッチング制御回路(20)の詳細回路図である。

入力回路(20a)は直列に接続された2つの抵抗からなり、その接続点の電位を出力信号とする。入力回路(20d)は1つの抵抗からなる。入力回路(20a)(20d)の各出力信号は、乗算器側に与えられる。乗算器側は、例えばEXAK社製汎用乗算器XK-2208を用いてかり、外付け抵抗(30a)によりオフセット調節が、

的には、出力 V 31 が大きい(または小さい)程、低い(または高い)周波数信号が発振器(M より出力される。駆動回路(20c)は斯る高周波信号によってトランジスタ(Wをオンオフ制御する。

以上から明らかなように、インパータの入力電力が大きい(または小さい)程、トランジスタ(Q)のスイッチング周波数は高く(または低く)なる。 言い換えれば、インパータの入力電力が大きい(または小さい)程、トランジスタ(Q)のオンしている時間が短く(または長く)なり、マグネトロン 図を安定して駆動することができる。

(4) 発明が解決しようとする問題点

しかし乍ら、上述の駆動回路において、コールドスタート(マグネトロンの陰極を予熱することなく、マグネトロンの駆動を開始)する場合に大きな問題点が生じる。

即ち、マグネトロン図の駆動を開始すべく電源 投入を行なっても、マグネトロン図の陰極が十分 に加熱されるまで、マグネトロン図は発振せず、 従って、マグネトロン図が発振を開始するまで(また抵抗(30b)により内部オペアンプの倍率 が決定される。そして、乗算器000の出力は、この 乗算器000の両入力の積に上記倍率が乗ぜられた個 号となる。

乗算器(30)の出力は、オペアンプ(31)の一入力端子 へ印加される。また、抵抗の5000円によって決定さ れる基準電圧が、オペアンプ伽の+入力端子に与 えられる。従って、乗算器00の出力が大きい(ま たは小さい)程、オペアンプ伽の出力 V31 は小さ く(または大きく)なる。このオペアンプ伽の出 カ V31 は抵抗のを介して発振器(70に与えられる。 なお、期る出力 V31 は直列に接続された抵抗的の 280と抵抗のに並列に接続されたダイオード(39149)と からたるリミッタ回路により、上限及び下限が決 定されている。つまり、出力 ₹31 が抵抗踟ហの接 続点電位より大きくなると、この接続点電位が、 また出力 ₹31 が抵抗3000の接続点電位より小さく なると、との接続点質位が、夫々発振器側に与え られるものである。発振器Mは出力 V 31 の大きさ に基いて決定される高周波信号を出力する。具体

以下、これをマグネトロンの非発振と称す)入力
回路(20d)が検出する入力電流は非常に小さ
く、スイッチング制御回路伽は上述の如くしたり
シジスタ(娘のオンしている時間が長いと、ト
ランジスタ(娘のオンしている時間が長いと、ア
ルの及び昇圧トランス(娘のオンした時間が長いと、ア
との間に非常に大きなエネルギーを著え、のり
との間に非常に大きなエネルギーをで
トランス(娘の1)次巻線(16P)及び年圧
トランス(娘の1)次巻線(16P)及び年圧
トランス(娘の1)次巻線(16P)及び年下
にの1)により共振した時に発生する共振電圧は非常に
高圧となる。このため、コンデンは「なる計圧のが必要となる。

本発明の目的は、マグネトロンの駆動動作を開始してからマグネトロンが発振を開始するまでの 間に発生する高質圧を抑制することにある。

白 問題点を解決するための手段

本発明は高周波電圧を得るためのスイッチング 素子を有するインパータと、該インパータへの入 力信号を検出して上記スイッチング素子のスイックを検出して上記スイッチング制御回路と、上記インパータの出力を昇圧トランスとを備え、該昇圧トランスの出力によりマグネトロンの発振を行なり高周波駆動回路におかいて、上記スイッチング制御回路は、上記マグネトロンの結果により、上記マグネトロンの指揮におり、上記マグネトロンの発振時における上記スイッチング周波数の下限を上記マグネトロンの発振時における上記スイッチング周波数の下限より高い値に制限する。

(水)作用

本発明は、インパータの入力電流の状態によって、マグネトロンの非発振及び発振の状態を検出し、マグネトロンの非発振時におけるインパータのスイッチング素子のスイッチング周波数の下限を規制して、従来発生していた高電圧を抑制するものである。

(2) 実施例

而して、抵抗団協関、トランジスタ関、ダイオード間と抵抗戦制、ダイオード間とによって、オペアンプ(31)の出力 V 31 のリミッタ 回路が構成され、出力 V 31 の上限及び下限が決定されている。即ち、出力 V 31 が接続点電位 V a より大きくなると、この接続点電位 V a が、また、出力 V 31 が接続点電位 V b が、また、出力 V 31 が接続点電位 V b が、また、出力 V 31 が接続点電

ところで、接続点電位 V a は、上述のように、トランジスタ殴のオン(またはオフ)、首い換えればマグネトロン図の非発振(または発振)の状態により小さく(または大きく)なる。今、マグネトロン図の非発振(または発振)の時の接続点電位を V a 1 (または V a 2) (ただし、 V a 1 < V a 2)とすると、オペアンプ別の出力 V 31 の

第1図は本発明の一実施例であるスイッチング 制御回路のの詳細回路図である。なお、第3図と 同一部分については同一番号を付して説明を省略 する。

オペアンプ図の出力は、トランジスタ瞬のペースに与えられる。トランジスタ師には、2つの抵

上限は、マグネトロン四の状態に応じて♥aiも しくは♥a2のいずれかに限定される。

マグネトロン四の非発振の間、接続点電位 V a は、低電位 V 81に設定される。即ち、オペアンプ 3100出力 V 31 の上限が V a 1 に限定されるので、 発振器側の発振周波数、首い換えれば、トランジスタ (1300スイッチング周波数の下限があまり低く ならないように限定される。 従って、トランジスタ (1300オンの時間があまり長くならず、既述の共振電圧は抑制される。

一方、マグネトロン四が発振を開始すると、接続点電位 V a は高電圧 V a 2 に設定される。即ち、オペアンプ別の出力 V31 の上限が V a 2 により限定されるので、トランジスタ (吸のスイッチング周波数の下限は、マグネトロン四の非発振の間のそれより低く限定される。従って、マグネトロン四の駆動制御は、従来と同様に広範囲にわたって行なりことができる。

(h) 発明の効果

本発明は、マグネトロンが非発振もしくは発振

の状態のいずれであるかに基いて、インパータの スイッチング素子のスイッチング周波数の下限を 高い状態もしくは低い状態に設定するように構成 したので、マグネトロンの駆動制御を抑制するこ となく、インパータに耐圧の低い素子を使用する ことができる。

4. 図面の簡単な説明

第1図は本発明の一実施例を示す要部詳細回路 図、第2図はマグネトロンの高周波駆動回路の典 型例を示す回路図、第3図は従来例を示す要部詳 細回路図である。

(16:……昇圧トランス、(17)…… コンデンサ、(19:… …トランジスタ、(20:…… スイッチング制御回路、 (23:……マグネトロン。

> 出騊人 三洋電機株式会社 代理人 弁理士 佐 野 静 夫





